



[12] 发明专利申请公开说明书

[21] 申请号 96121856.8

BEST AVAILABLE COPY

[43]公开日 1997 年 8 月 20 日

[11] 公开号 CN 1157379A

[22]申请日 96.12.4

[30]优先权

[32]95.12.28[33]JP[31]343323 / 95

[71]申请人 本田技研工业株式会社

地址 日本东京都

[72]发明人 堀田善昭 中村一彦 鹿山博明
斋藤充

[74]专利代理机构 中国国际贸易促进委员会专利商标
事务所

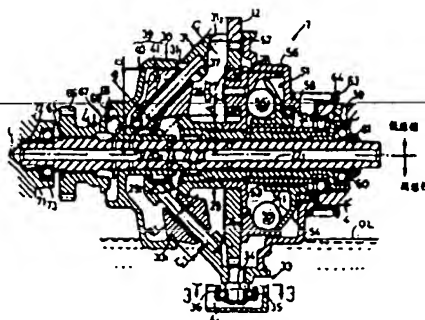
代理人 马江立

权利要求书 1 页 说明书 8 页 附图页数 4 页

[54]发明名称 无级变速器

[57]摘要

无级变速器 T 具有支承在输入轴 23 外周的驱动面 29, 支承在输出轴 22 外周的从动面 30, 支承于锥体保持架 31 上、与上述两面 29、30 接触的多个双锥体 39, 以及支承于输出轴 22 外周的 1 个调压凸轮机构 67。调压凸轮机构 67 产生的向左的推压载荷通过输出齿轮 66 和制栓 65 传递到输出轴 22, 向右的推压载荷通过从动面 30、双锥体 39、驱动面 29、内侧齿轮半体 26、套筒 52、滚珠轴承 62、套环 59、滚珠轴承 60 以及制栓 61 传递到输出轴 22。



权 利 要 求 书

1. 一种无级变速器，它包括：可自由转动地支承于变速器主轴（21）上的驱动面（29）；可自由转动地支承于变速器主轴（21）上的从动面（30）；可沿变速器主轴（21）自由移动的锥体保持架（31，56）；沿着以变速器主轴（21）为中心线的圆锥母线那样被支承于锥体保持架（31，56）的双锥体支承轴（37）；由具有共同的底面的第1锥体（40）和第2锥体（41）构成的、可自由转动地支承于上述双锥体支承轴（37）上的双锥体（39）；以及将驱动面（29）压接在第1锥体（40）上并将从动面（30）压接于第2锥体（41）上的调压凸轮机构（67）；其特征在于：驱动面（29）和从动面（30）中的一方以及调压凸轮机构（67）的一端不能沿轴向移动地支承于变速器主轴（21）上，而且驱动面（29）和从动面（30）中的另一方与调压凸轮机构的另一端相互连接。

2. 如权利要求1所述的无级变速器，其特征在于：变速器主轴（21）由输出轴（22）以及可相对转动而且不能轴向移动地支承于该输出轴（22）外周的输入轴（23）构成，在输入轴（23）上不能轴向移动地支承着驱动面（29），并在输出轴（22）上不能轴向移动地支承调压凸轮机构（67）的一端。

无级变速器

本发明涉及一种无级变速器，这种无级变速器具有由与驱动面接触的第 1 锥体和与从动面接触的第 2 锥体构成的双锥体，它通过改变驱动面及从动面与第 1 锥体及第 2 锥体的接触点的位置来改变变速比。

例如，日本专利公报特公昭 47 - 447 号公开了这样一种无级变速器。

然而，上述现有的无级变速器是用分开的转矩凸轮机构分别将驱动面和从动面压接在双锥体上，所以需要 2 个转矩凸轮机构，存在零件个数和成本增加的问题。而且，由于是用壳体承受转矩凸轮机构发生的载荷，所以存在需要提高壳体刚性而使重量增加的问题。

本发明就是鉴于上述情况而作出的，其目的在于减少转矩凸轮机构的数目从而削减零件个数和成本，并且使转矩凸轮机构产生的载荷不传递到壳体从而减轻重量。

为了达到上述目的，第 1 项发明的无级变速器具有可自由转动地支承于变速器主轴的驱动面，可自由转动地支承于变速器主轴的从动面，可沿变速器主轴自由移动的锥体保持架，沿着以变速器主轴为中心线的圆锥母线支承于锥体保持架的双锥体支承轴，由具有共同的底面的第 1 锥体和第 2 锥体构成的，可自由转动地支承于上述双锥体支承轴的双锥体，以及将驱动面压接在第 1 锥体并将从动面压接于第 2 锥体的调压凸轮机构；其特征在于：驱动面和从动面中的一方以及调压凸轮机构的一端不能沿轴向移动地支承于变速器主轴，而且驱动面和从动面中的另一方与调压凸轮机构的另一端相互连接。

第 2 项发明除具有第 1 项发明的构成外，还具有如下特征：变速器主轴由输出轴以及可相对转动而且不能轴向移动地支承于该输出轴外周的输入轴构成，在输入轴上不能轴向移动地支承着驱动面，并在输出轴上不能轴向移动地支承调压凸轮机构的一端。

图 1 为车辆用动力机组的纵剖视图。

图 2 为图 1 的要部放大图。

图 3 为图 2 的 3 - 3 线剖视图。

图 4 为图 2 的 4 - 4 线剖视图。

下面，根据附图对本发明的实施例进行说明。

图 1 - 图 4 示出本发明的一个实施例，图 1 为车用动力机组的纵剖视图，图 2 为图 1 的要部放大图，图 3 图 2 的 3 - 3 线剖视图，图 4 为图 2 的 4 - 4 线剖视图。

如图 1 所示，该动力机组 P 搭载在摩托车上，具有其中收容有发动机 E 和无级变速器 T 的壳体 1。壳体 1 分为中央壳体 2、接合于中央壳体 2 左侧面的左壳体以及接合于中央壳体 2 右侧面的右壳体 4 三部分。曲轴 6 通过一对滚珠轴承 5、5 支承于中央壳体 2 和左壳体 3，汽缸体 7 也同样支承于中央壳体 2 和左壳体 3，活塞 8 可自由滑动地配合在汽缸体 7 中，该曲轴 6 通过连杆 9 连接于活塞 8。

在曲轴 6 的左端设有发电机 10，该发电机 10 由接合于左壳体 3 左侧面的发电机罩 11 覆盖。在延伸到右壳体 4 内部的曲轴 6 的右端外周可自由相对转动地支承有驱动齿轮 12，该驱动齿轮 12 可通过设于曲轴 6 右端的自动离心式离合器 13 与曲轴 6 接合。

一同参照图 2 可知，无级变速器 T 的变速器主轴 21 由内侧的输出轴 22 和套筒状输入轴 23 构成，该套筒状输入轴 23 通过滚针轴承 24 可自由相对转动地配合在该输出轴 22 的外周，输出轴 22 的两端架设在左壳体 3 和右壳体 4 之间。在输入轴 23 固定有与上述驱动齿轮 12 啮合的从动齿轮 25。从动齿轮 25 由内侧齿轮半体 26 与外侧齿轮半体 27 构成，该内侧齿轮半体 26 靠花键接合于输入轴 23，该外侧齿轮半体 27 通过橡胶缓冲器 28 ... 可稍微相对转动地与该内侧齿轮半体 26 接合并与上述驱动齿轮 12 啮合。当从驱动齿轮 12 经从动齿轮 25 传递到输入轴 23 的发动机转矩变动时，可由上述缓冲器 28 ... 的变形减轻冲击的发生。

在输入轴 23 的外周花键接合有驱动面（ドライブ フェース）29，该驱动面 29 具有朝着经向外侧的环状接触部 29，并在输出轴 22 的外周可自由相对转动地支承有从动面（ドリフン フェース）30，该

39...的孔口 31₁...与壳体 1 的内部空间连通。

配合在上述套筒 52 右端的带台阶的套环 59 通过滚珠轴承 60 支承在输出轴 22 的右端外周，该滚珠轴承 60 的右侧面由制栓 61 固定在输出轴 22 上。输出轴 22 和输入轴 23 构成的变速器主轴 21 通过配合于输入轴 23 外周的滚珠轴承 62 支承在右壳体 4 上。在支承于上述滚珠轴承 62 的弹簧保持架 63 与第 2 锥体保持架 56 之间压缩设置有弹簧 64，由该弹簧 64 的弹簧力将第 2 锥体保持架 56 和第 1 锥体保持架 31 向左方推压。

而且，当输入轴 23 的转速增加时由离心力使离心掣子 55...向径向外侧移动，推压两凸轮面 26₁、54₁，从而使通过滚珠轴承 58 连接于该凸轮构件 54 的第 2 锥体保持架 56 和第 1 锥体保持架 31 向右滑动。

在花键接合于输出轴 22 左端，由制栓 65 固定的输出齿轮 66 的右端与上述从动面 30 的左端之间设有调压凸轮机构 67。由图 4 可知，调压凸轮机构 67 在形成于输出齿轮 66 右端的多个凹部 66₁...与形成于从动面 30 左端的多个凹部 30₃...之间夹持滚珠 68，在输出齿轮 66 与从动面 30 之间装有碟形弹簧 69 以施加朝右向推压从动面 30 的预加载荷。当在从动面 30 上作用转矩而在与输出齿轮 66 之间产生相对转时，由调压凸轮机构 67 在离开输出齿轮 66 的方向（右向）上对从动面 30 施加弹簧力。

现回到图 1。在左壳体 3 通过滚珠轴承 70 可自由转动地支承第 3 减速齿轮 71，在该第 3 减速齿轮 71 通过滚针轴承 72 和滚珠轴承 73 同轴地支承输出轴 22 的左端。在左壳体 3 和中央壳体 2 通过一对滚珠轴承 74、74 支承减速轴 75，设于减速轴 75 的第 1 减速齿轮 76 和第 2 减速齿轮 77 分别与上述输出齿轮 66 和第 3 减速齿轮 71 啮合。在从左壳体 4 凸出到外部的第 3 减速齿轮 71 的轴部前端设有驱动链轮 79，在该驱动链轮 79 上卷绕有环形链 78。因此，输出轴 22 的转动可通过输出齿轮 66、第 1 减速齿轮 76、第 2 减速齿轮 77、第 3 减速齿轮 71、驱动链轮 79 以及无端链 78 传递到驱动轮。

穿设在右壳体 4 内部的油路 4₂ 连通沿轴向贯通输出轴 22 内部的油路 22₁，由从该油路 22₁ 供给到第 1 锥体保持架 31 和第 2 锥体保持架 56 内部空间的油来润滑无级变速器 T 的各部分。

下面说明具有上述结构的本发明实施例的作用。

从动面 30 具有朝着径向内侧的环状接触部 30_1 。

大体形成为圆锥状的第 1 锥体保持架 31 通过滚针轴承 32 可相对转动并且可轴向滑动地支承在从动面 30 的轂部 30_2 外周。一并参照图 3 可知，相对于壳体 1 阻止第 1 锥体保持架 31 转动的转矩凸轮机构 33 由沿径向装设在第 1 锥体保持架 31 外周的销 34，通过滚珠轴承 35 支承在该销 34 上的滚筒 36，以及用于对该滚筒 36 进行导向的形成于右壳体 4 内壁面的导向槽 4_1 构成。导向槽 4_1 的方向相对变速器主轴 21 的轴线 L 倾斜角度 α 。

在第 1 锥体保持架 31 形成有多个孔口 $31_1 \cdots$ ，并横跨该多个孔口 $31_1 \cdots$ 架设多个双锥体支承轴 37 \cdots ，在各双锥体支承轴 37 上通过滚针轴承 38、38，可自由转动地支承双锥体 39。双锥体支承轴 37 \cdots 配置在以变速器主轴 21 的轴线 L 为中心线的圆锥母线上，在驱动面 29 的接触面 29_1 与从动面 30 的接触面 30_1 之间横过。各双锥体 39 由共有底面的第 1 锥体 40 和第 2 锥体 41 构成，在第 1 锥体 40 接触驱动面 29 的接触部 29_1 ，同时第 2 锥体 41 接触从动面 30 的接触部 30_1 。

在对着曲轴 6 的第 1 锥体保持架 31 的上部开有 1 个孔口 31_2 。收容于第 1 锥体保持架 31 内部的从动齿轮 25 的齿面对着上述孔口 31_2 ，通过该孔口 31_2 使驱动齿轮 12 与从动齿轮 25 啮合。

在从动齿轮 25 的右侧设置有离心机构 51。该离心机构 51 通过根据输入轴 23 的转速使第 1 锥体保持架 31 轴向滑动来改变无级变速器 T 的变速比，它由套筒 52、凸轮构件 54、以及多个离心掣子 55 构成。该套筒 52 固定在输入轴 23 的外周，该凸轮构件 54 通过衬套 53 可自由滑动地配合在套筒 52 的外周，该多个离心掣子 55 配置在形成于从动齿轮 25 内侧齿轮半体 26 右侧面的固定凸轮面 26_1 与形成于凸轮构件 54 左侧面的可动凸轮面 54_1 之间。在第 1 锥体保持架 31 的右端用压环 57 固定覆盖离心机构 51 的第 2 锥体支承架 56 的外周，该第 2 锥体支承架 56 的内周通过滚珠轴承 58 支承于凸轮构件 54。

第 1 锥体支承架 31 与第 2 锥体支承架 56 一起动作并构成包围变速器主轴 21 的空间，在其内部收容有从动齿轮 25，驱动面 29 以及离心机构 51。上述空间通过从动齿轮 25 齿面对着的 1 个孔口 31_2 和支承双锥体

如图 2 所示,从变速器主轴 21 的轴线 L 测定的驱动面 29 接触部 29₁ 的距离 A 为定值,从双锥体支承轴 37 测定的驱动面 29 接触部 29₁ 的距离 B 为可变值 (B_L、 B_T)。另外,从双锥体支承轴 37 测定的从动面 30 接触部 30₁ 的距离 C 为可变值 (C_L、 C_T),从变速器主轴 21 轴线 L 测定的从动面 30 接触部 30₁ 的距离 D 为定值。

设驱动面 29 的转速为 N_{DR}, 从动面 30 的转速为 N_{DN}, 并将变速比 R 定义为 $R = N_{DR}/N_{DN}$, 则变速比 R 可由下式确定。

$$R = N_{DR}/N_{DN} = (B/A) \times (D/C)$$

如图 2 上半部所示, 由于发动机 E 低速转动时由驱动齿轮 12 驱动的从动齿轮 25 的转速低, 所以作用在离心机构 51 的离心掣子 55 … 上的离心力也小, 第 2 锥体保持架 56 和第 1 锥体保持架 31 在弹簧 64 的弹簧力作用下向左方移动。当第 1 锥体保持架 31 向左方移动时, 驱动面 29 的接触部 29₁ 移动到双锥体 39 的第 1 锥体 40 的底面侧, 距离 B 增大到最大值 B_L, 同时, 主动面 30 的接触部 30₁ 移动到双锥体 39 的第 2 锥体 41 的顶点侧, 距离 C 减少到最小值 C_L。

此时, 由于上述距离 A, D 为定值, 当距离 B 增加到最大值 B_L、距离 C 减少到最小值 C_L 时, 上述变速比增大, 变速到低速档。

另一方面, 如图 2 下半部所示, 由于发动机 E 高速转动时由驱动齿轮 12 驱动的从动齿轮 25 的转速高, 所以作用在离心机构 51 的离心掣子 55 … 上的离心力也大, 第 2 锥体保持架 56 和第 1 锥体保持架 31 通过在离心力作用下向径向外侧移动的离心掣子 55 … 的作用而反抗弹簧 64 的弹簧力向右方移动。当第 1 锥体保持架 31 向右方移动时, 驱动面 29 的接触部 29₁ 移动到双锥体 39 的第 1 锥体 40 的顶点侧, 距离 B 减小到最小值 B_T, 同时, 从动面 30 的接触部 30₁ 移动到双锥体 39 的第 2 锥体 41 的底面侧, 距离 C 增加到最大值 C_T。

此时, 由于上述距离 A, D 为定值, 当距离 B 减少到最小值 B_T、距离 C 增加到最大值 C_T 时, 上述变速比 R 减小, 变速到高速档。

而且, 可以根据发动机 E 的转速在低速档与高速档侧之间无级地改变无级变速器 T 的变速比。并且由于上述变速比控制是由离心机构 51 自动进行的, 所以与设置从外部用手动进行变速操作的变速控制装置的场

合以及设置电子变速控制装置的场合相比，可以通过简化结构降低成本并可使无级变速器 T 小型化。

这样，驱动面 29 的转动可通过双锥体 39 … 以预定的变速比 R 传递到从动面 30，进而从动面 30 的转动通过调压凸轮机构 67 传递到输出齿轮 66。此时，如果由作用于从动面 30 的转矩在与输出齿轮 66 之间产生相对转动，则由调压凸轮机构 67 沿从动面 30 从输出齿轮 66 离开的方向产生一作用力，这一作用力与碟形弹簧 69 的推压力协同作用，产生将驱动面 29 接触部 29₁ 压接在双锥体 39 的第 1 锥体 40 上的面压力以及将从动面 30 接触部 30₁ 压接在双锥体 39 的第 2 锥体 40 上的面压力。

然而，虽然上述调压凸轮机构 67 的作用力沿左方向推压输出齿轮 66，但由于输出齿轮 66 的左端由制栓 65 固定在输出轴 22 左端，所以上述左方向的推压力传递到输出轴 22。另外，虽然上述调压凸轮机构 67 的作用力沿右方向推压从动面 30，但该推压力通过双锥体 39 …，驱动面 29，内侧齿轮半体 26，套筒 52，滚珠轴承 62，套环 59，滚珠轴承 60 以及制栓 61 从从动面 30 传递到输出轴 22 的右端。

因此，调压凸轮机构 67 沿左右方向推压输出齿轮 66 以及从动面 30 的载荷作为输出轴 22 的拉伸载荷进行作用，该拉伸载荷由输出轴 22 的内部应力抵消，不会出现调节凸轮机构 67 的推压载荷传递到壳体 1 的情况。这样，就没有必要将壳体 1 的强度强化到可承受上述推压载荷的程度，从而可以使无级变速器 T 轻量化。而且，由于用 1 个调压凸轮机构 67 对驱动面 29 以及从动面 30 两方作用力，所以比起分别用单独的调压凸轮机构 67 对驱动面 29 及从动面 30 两方作用力的场合相比，可以减少零件个数以及成本。

另外，当无级变速器 T 进行变速时，虽然在驱动面 29 的传递扭矩反力作用下第 1 锥体保持架 31 具有绕变速器 21 转动的倾向，但由于支承于第 1 锥体保持架 31 的转矩凸轮机构 33 的滚筒 36 接合在形成于右壳体 4 中的导向槽 4₁ 而阻挡该传递扭矩反力，所以第 1 锥体保持架 31 不转动而可以轴向滑动。

在车辆于行驶中突然加速而使发动机转矩剧增的场合，随着上述发动机转矩的剧增，作用于第 1 锥体保持架 31 的传递转矩反力也增大。其

结果,如图3所示,滚筒36以载荷F压接在倾斜的导向槽4₁的壁面,由该载荷F在导向槽4₁方向上的分力F₁使第1锥体保持架31具有移向左侧(低速档侧)的倾向。即,在转矩凸轮机构33的作用下变速比自动地变化到低速档侧,发挥所谓的换低档(ギックタウソ)效果,可有效地对车辆进行加速。

而且,上述换低档(ギックタウソ)时的变速比控制,不用设置特别的变速控制装置,而是由转矩凸轮机构33根据发动机转矩的变化自动进行,所以可通过简化结构减少成本并使无级变速器T小型化。另外,仅需要改变转矩凸轮机构33的导向槽4₁的形状,即可容易地调整变速器比的变化特性。

虽然无级变速器T的第1锥体保持架31和第2锥体保持架56的下部浸入到壳体1底部聚集的油中,但由于支承双锥体39…的孔口31₁…以及从动齿轮25的齿面对着的孔口32₂比油面OL的位置要高(参照图2),所以不会有大量的油从壳体1的底部浸入到第1锥体支承架31和第2锥体56的内部空间。另外,虽然从贯通输出轴22内部的油通路22₁向第1锥体保持架31和第2锥体保持架56的内部空间供给润滑用油,但由于从动齿轮25的转动所产生的离心力将该油弹飞到外部,所以仅在第1锥体保持架31和第2锥体保持架56的内部空间保持润滑所需最低限度的油。

因此,从动齿轮25只需搅拌少量的油,可以将不必要的由于搅拌油而产生的动力损失抑制在最小限度。而且,由于可以用第1锥体保持架31和第2锥体保持架56对油进行阻止,所以没有必要设置特别的油阻止构件,可以削减零件数目。

通过如上述那样在第1锥体保持架31的第2锥体保持架56构成的空间内配置从动齿轮25,与将该从动齿轮25配置到上述空间外的场合相比,不仅可以减少油搅拌阻力,而且由于将驱动面29和离心机构51分开配置在从动齿轮25的左右两侧,所以还可以有效地利用上述空间的容积,使无级变速器T紧凑化。

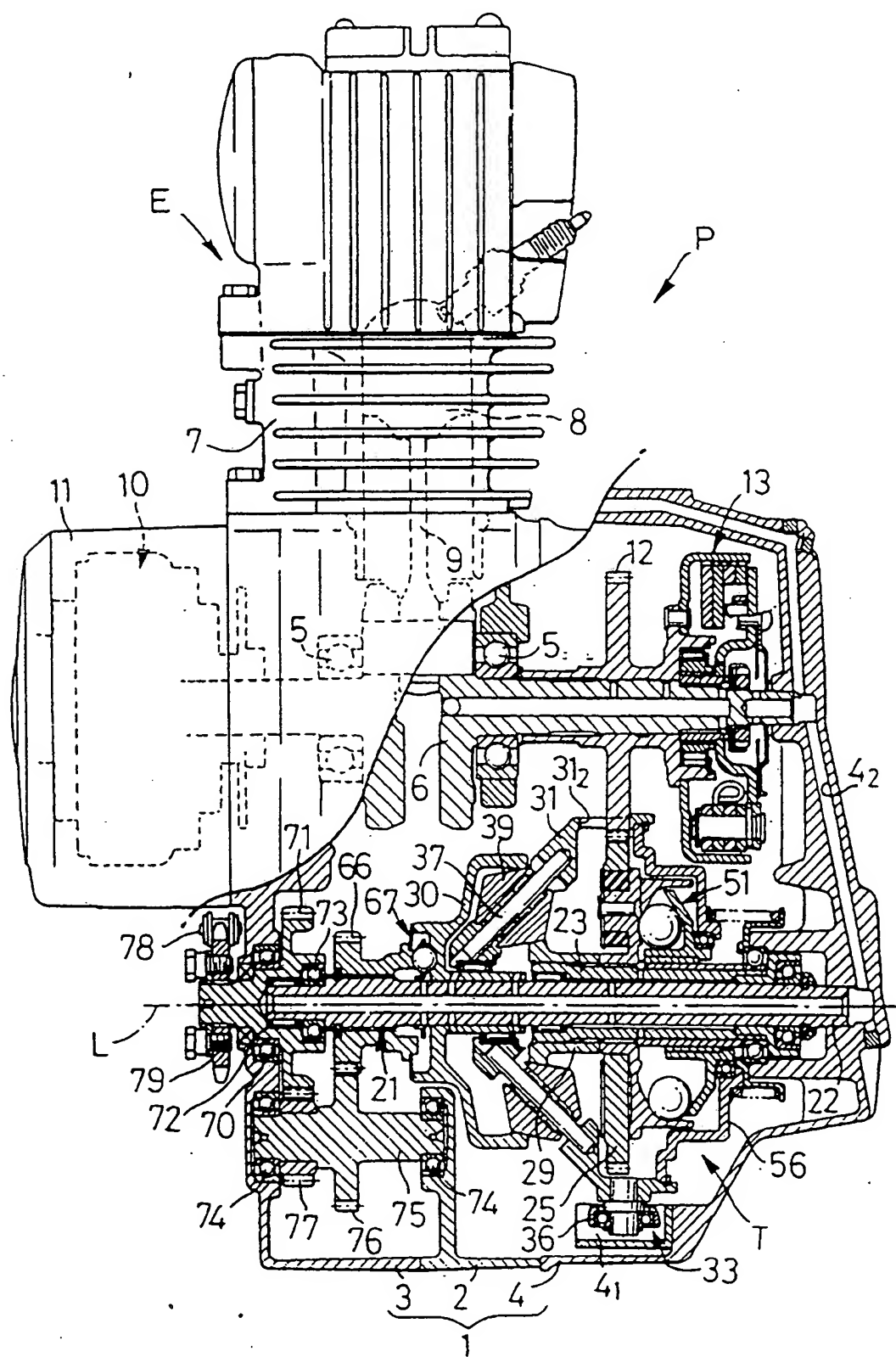
以上对本发明的实施例进行了详细说明,但本发明在不离开本要旨的范围内可以进行多种设计变更。

例如，在实施例 1 中，虽然是在输出轴 22 的外周配合输入轴 23，但也可以将输出轴 22 配合在输入轴 23 的外周。

如上述那样，根据第 1 项发明，由于是将驱动面和从动面中的一方以及调压凸轮机构的一端不能轴向移动地支承于变速器主轴，而且将驱动面和从动面中的另一方与调压凸轮机构的另一端相连，所以可以由 1 个调压凸轮机构将驱动面和从动面两方都压接在双锥体上，由此可减少零件个数和成本。而且，由于调压凸轮机构所产生的载荷可以由变速器主轴的内部压力抵消，所以不需要用壳体来支承上述载荷，从而可以使壳体轻量化。

根据第 2 项发明，由于是由输出轴以及可相对转动并且不能轴向移动地支承于该输出轴外周的输入轴构成，在输入轴上不能轴向移动地支承驱动面，同时将调压凸轮机构的一端不能轴向移动地支承在输出轴上，所以可缩短变速器主轴的轴向尺寸。

图 1



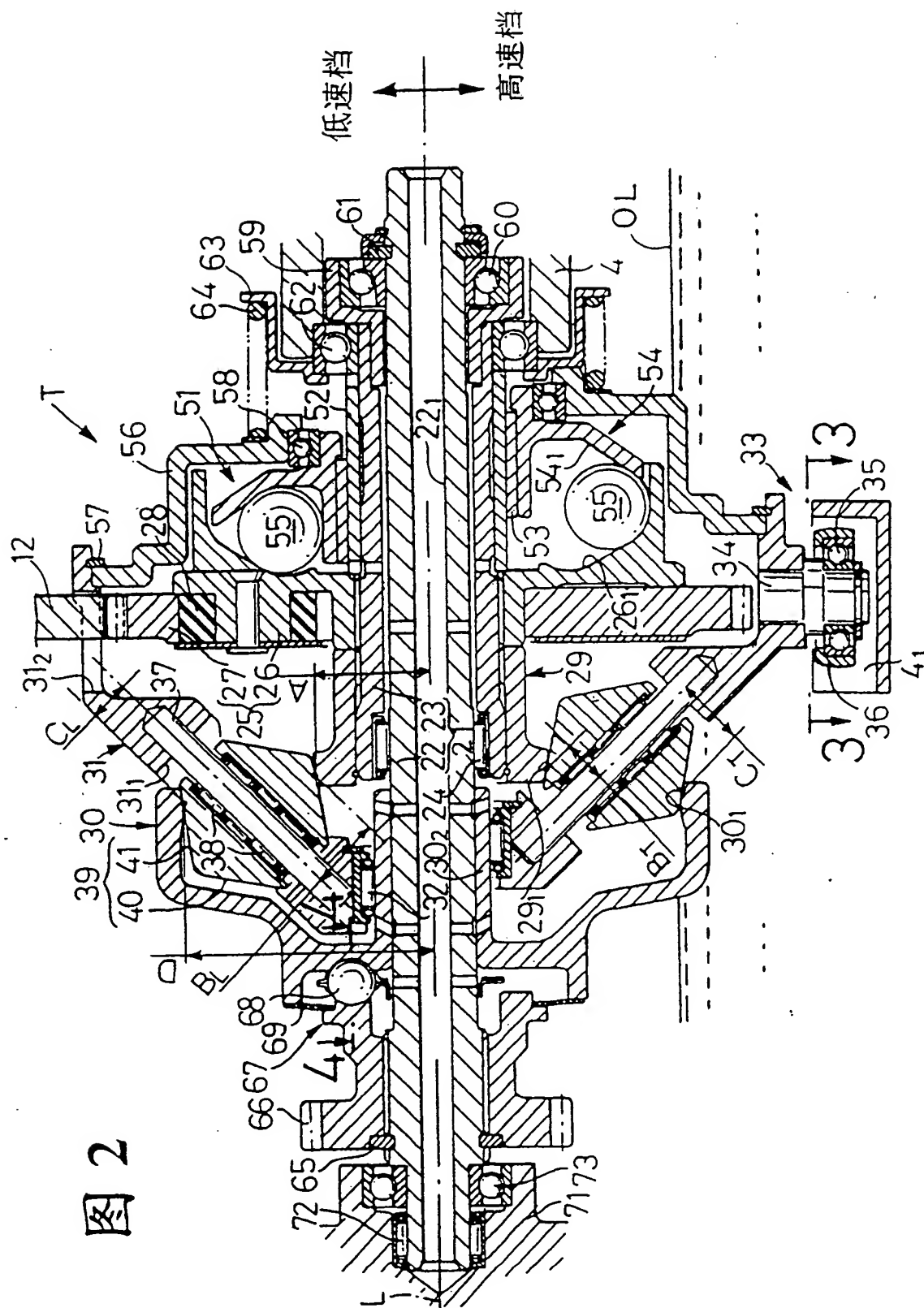
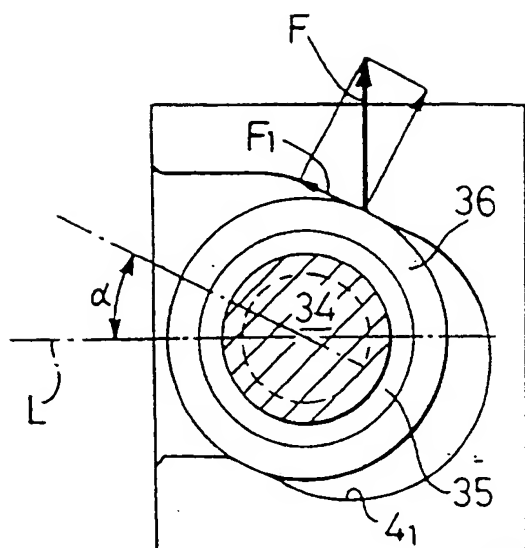


图 2

图 3



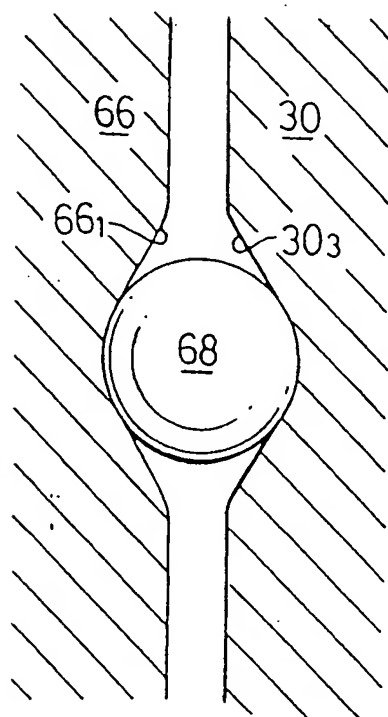


图 4